WO 2005/005852 PCT/DE2004/001269

- 1 -

5

20

25

30

35

10 Verfahren und System zur Bestimmung des Kupplungspunktes einer mittels einer Stellvorrichtung betätigbaren Kupplung

Stand der Technik

Die Erfindung betrifft ein Verfahren und ein System zur Bestimmung des Kupplungspunktes einer mittels einer Stellvorrichtung betätigbaren Kupplung mit den Merkmalen des Oberbegriffs des unabhängigen Anspruchs 1.

Eine effiziente Fahrdynamik ist bei Fahrzeugen mit Allradantrieb durch eine gezielt dosierbare Aufteilung der Antriebsleistung auf Vorder- und Hinterachse erreichbar. Für die Leistungsaufteilung wird als Stellglied ein Verteilergetriebe (VG) eingesetzt. Kernstück dieses Verteilergetriebes ist eine Mehrscheibenkupplung (MSK), die in Abhängigkeit von der auf ihre Lammellen aufgeprägten Andruckkraft eine Drehmomentenübertragung auf die Abtriebseite des Fahrzeuges realisiert. Die mechanische Konstruktion des Verteilergetriebes ermöglicht eine im Rahmen der Spezifikation geforderte Dosiergenauigkeit allein durch das Aufprägen einer Kraft an der Stellmechanik. Diese Stellkraft wird beispielsweise mittels einer Hubscheibe und einer Scherenmechanik im allgemeinen von einem Getriebemotor (GM) beziehungsweise Stellmotor, im speziellen von einem Gleichstrommotor mit Schneckengetriebe, erzeugt. Figur 1 zeigt die Wirkkette des Verteilergetriebes mit

WO 2005/005852 PCT/DE2004/001269
- 2 -

seinen Komponenten, (101) DC-Motor, (102) Schneckengetriebe, (103) Hubscheibe, (104) Schere, (105) Mehrscheibenkupplung.

5

10

15

20

25

30

35

Im Ansteuerkonzept des Getriebemotors wird aus Kostengründen häufig auf Kraft- bzw. Drehmomentensensorik verzichtet. Statt dessen wird die Stellcharakteristik des Verteilergetriebes in Form einer Drehmoment-Stellweg-Kennlinie (201) im Steuergerät (SG) abgelegt (Figur 2), womit der Stelleingriff auf eine Positionierung der Hubscheibe, also auf eine Positionsregelung des Getriebemotores zurückgeführt wird. Zentraler Punkt der Kennlinie ist der Kupplungspunkt (202), auch Kisspunkt genannt. Das ist der Punkt, wo die Mehrscheibenkupplung beginnt ein Drehmoment zu übertragen. Das betriebsdauerbedingte Setzen der Mehrscheibenkupplung bewirkt eine Winkelverschiebung der im Steuergerät abgelegten Kennlinie.

Es kann eine Kalibrierungsprozedur eingesetzt werden, um die Verschiebung des Kupplungspunktes zu detektieren. Hierbei wird der drehzahlgeregelte Getriebemotor als Sensor verwendet, um den Kupplungspunkt zu rekonstruieren. Dabei wird die Hubscheibe mit konstanter Drehzahl vom Stellmotor gegen das durch die Kupplung erzeugte Stelllastmoment verdreht. Falls dabei der Motorstrom messtechnisch aufgenommen wird (Figur 3) kann an drei charakteristischen Winkelpositionen der Hubscheibe der Motorstrom gemittelt werden. Mit den drei Strom/Winkel-Punkten können dann zwei Geraden (301), (302) konstruiert werden, deren Schnittpunkt den Kupplungspunkt wiedergeben würde. Gerade (301) würde dabei als horizontal vorausgesetzt.

Der Motorstrom repräsentiert jedoch nur bei konstantem und genau bekanntem Getriebewirkungsgrad das Stellmoment. Bei den üblicherweise verwandten Stellmotoren und Stellmechanismen variiert der Wirkungsgrad nicht nur in Abhängigkeit vom Ein-

zelstück und der Lebensdauer, sondern beispielsweise auch in Abhängigkeit des Schneckenradwinkels (welcher Zahn des SchneWO 2005/005852 PCT/DE2004/001269

ckenrades im Eingriff ist). Ein über der Schneckenradposition variabler Wirkungsgrad führt bei einem drehzahlgeregelten Betrieb zu einer Stromanregung, also zu einer lokalen Verzerrung der Stromkennlinie, Figur 3. Liegt eine solche Verzerrung im Bereich der Mittelungspunkte, so kommt es zu einer fehlerhaften Bestimmung des Kupplungspunktes.

Daher kommt es auf eine speziellen Ansteuerung des Stellmotors und der Auswertung der Systemgrößen Motorstrom und Schneckenrad-Drehzahl an. Der Stellmotor wird während der Kalibrierung über eine kaskadierte Strom/Drehzahlreglereinheit angesteuert und die Systemgrößen Motorstrom, Motordrehzahl (Schneckenraddrehzahl) und Drehwinkelstellung (Schneckenradwinkel) aufgenommen. Die aktive Drehzahlregelung bewirkt, das der Stellmotor die Hubscheibe bis zu einem Schneckenrad Winkel s1, der im Leerweg der Kupplungsstellmechanik liegt, mit konstanter Drehzahl rotiert. Ab sl werden die Reglerzustände eingefroren, womit der Stellmotor spannungsgesteuert gegen das zunehmende Lastmoment des Kupplungsstellers die Hubscheibe bis zum Stillstand verdreht. Damit sind die erhaltenen Signalverläufe von Motorstrom und Schneckenraddrehzahl = Hubscheibendrehzahl, Figur 4, vom Einfluss der Regler und somit von einer hierdurch als Störung wirkenden Anregung befreit. Es ergeben sich zwei Signalverläuf, die zur Bestimmung des Kupplungspunktes verwendet werden können. Die Anwendung der linearen Regressionsmethode bezüglich der Intervalle (401) und (402) auf Strom- und Drehzahlverlauf angewandt, zeichnet sich durch eine höherer Robustheit gegenüber lokalen Getriebewirkungsgradschwankungen aus, als es bei der punktuellen Auswertung lediglich des Stromverlaufes der Fall ist.

#### Aufbau

5

10

15

20

25

30

35

Der Gleichstromgetriebemotor (101), beziehungsweise der Stellmotor wird über eine H-Brücke (502) angesteuert. An dem Stellmotor sind zwei Sensoren (503) zur Motordrehzahlerfas-

sung und (504) zur Erfassung der Schneckenradposition angebracht. Ein weiterer Sensor (505) dient zur Strommessung. Der Stromregler (506) erzeugt aus dem gemessenen Strom vom Stromsensor (505) und der Sollstromvorgabe, das ist die Ausgangsgröße des Drehzahlreglers (507), eine Steuerspannung, die als Eingangsgröße der H-Brücke (502) dient. Der Stromregler (506) ist vorzugsweise als PI-Regler mit Anti-Reset-Windup-Funktion und der Möglichkeit, abhängig von einer Steuergröße die Reglerausgangsgröße und die inneren Reglerzustände einzufrieren, ausgeführt. Der Drehzahlregler (507) erhält seine Eingangsgröße, die gemessene Motordrehzahl, vom Drehzahlsensor (503) und den Motordrehzahlsollwert von der Steuerung (508). Der Drehzahlregler (507) ist vorzugsweise als PI-Regler mit erweiterter, den Zustand des Stromreglers berücksichtigenden Anti-Reset-Windup-Funktion und ebenfalls der Möglichkeit, abhängig von einer Steuergröße die Reglerausgangsgröße und die inneren Reglerzustände einzufrieren, ausgeführt. Die Steuerung (508) steuert den gesamten Kalibrierungsprozess. Die hierfür notwendigen Signalgrößen Schneckenradwinkel (504), Schneckenraddrehzahl (509) und Motorstrom (505) werden von den entsprechenden Sensoreinheiten bzw. Konvertierungseinheiten (509), die Schneckenraddrehzahl oder Hubscheibendrehzahl kann als abgeleitete Größe mittels der bekannten Getriebeübersetzung des Schneckenradgetriebes aus der Motordrehzahl des Stellmotors berechnet werden, zur Verfügung gestellt. In der Auswertungseinheit (510) wird von der Steuereinheit konfiguriert und aktiviert die Regressionsanalyse der Signalverläufe Motorstrom und Schneckenraddrehzahl über dem Schneckenradwinkel durchgeführt.

30

35

5

10

15

20

25

Die Gesamtfunktion teilt sich in die Funktionseinheiten Steuerung und Auswertung bzw. Analyse auf. Die Steuerung gibt die Motorsolldrehzahl an den Drehzahlregler aus und aktiviert gleichzeitig die Funktion des Drehzahl- und Stromreglers. Es stellen sich die in Figur 6 dargestellten Signalzeitverläufe ein. Der drehzahlgeregelte Zustand bleibt aktiviert bis das

WO 2005/005852 PCT/DE2004/001269
- 5 -

Schneckenrad die Position sFix erreicht hat. Danach wird von der Steuerung in Abhängigkeit des Analysemodus die Regler veranlasst, ihre Stellgrößen einzufrieren. Hier gibt es zwei Modi. Bei Modus 1 wird die Stellgröße des Stromreglers eingefroren (konstant geschaltet) und alle Regler-Integralanteile zurückgesetzt. Hierbei wird die Analyse spannungskonstant durchgeführt. Bei Modus 2 bleibt der Stromregler aktiv, nur der Drehzahlregler wird von der Steuerung veranlasst, seine Stellgröße einzufrieren. Hierbei wird die Analyse stromkonstant durchgeführt. Nach Durchlaufen aller Regressionsintervalle wird der Stromregler wieder aktiviert (Modus 1) und von der Steuerung ein Stromsollwert ausgegeben, mit dem der GM wieder in seine Ausgangsposition zurück gefahren wird. Damit ist ein Kalibrierprozess beendet. Pro Kalibrierung kann nur ein Modus aktiv sein, daher können zwei Kalibrierungsläufe (Modus 1, Modus 2) nacheinander durchgeführt werden. Die Kalibrierläufe werden zweckmäßigerweise beim Starten des Verbrennungsmotors des Kraftfahrzeuges oder bei stehendem Fahrzeug im ausgekuppelten Zustand durchgeführt. Figur 7 zeigt einen Signalflussplan der Ansteuerung.

#### Auswertung

5

10

15

20

25

30

35

In der Auswertung werden abhängig vom in der Steuerung gewählten Modus pro Signalverlauf zwei Regressionsanalysen
durchgeführt. Im Modus 1 wird dieses auf die Signalverläufe
Schneckenraddrehzahl über Schneckenradposition und gegebenenfalls zusätzlich Motorstrom über Schneckenradposition angewendet. Im Modus 2 ist diese Anwendung aufgrund der konstanten Stromregelung nur auf den Schneckenraddrehzahlverlauf über der Schneckenradposition sinnvoll. Da das Verfahren im
Prinzip für die beiden Verläufe identisch ist, soll es hier
beispielhaft nur für den Motorstrom erläutert werden. Der von
der Steuerung vorgegebene typische Signalverlauf des Motorstroms ist in Figur 8 angegeben. Im ersten Regressionsbereich
(801) wird eine lineare Regression mittels abgetasteter Wer-

tepaare (s.I) rekursiv durchgeführt. Die sich ergebene Regressionsgerade wird durch die zwei Parameter Geradensteigung und Ordinatenabschnitt abgelegt. Im weiteren Verlauf des gesteuerten Kalibrierungsprozesses wird der Regressionsbereich (802) durchlaufen. Innerhalb dieses Bereiches wird erneut eine lineare Regression durchgeführt und die hierbei erhaltene Regressionsgerade wiederum als Parameterpaar Geradensteigung und Ordinatenabschnitt abgelegt. Nachdem alle Regressionsbereiche durchlaufen wurden, wird der Schnittpunkt der beiden Regressionsgeraden berechnet und somit der Kisspunkt bestimmt. Im allgemeinen ist die Steigung der Gerade im Regressionsbereich (802) annähernd bekannt, da sich die Kupplungscharakteristik in dieser Richtung kaum verändert somit auch aus Vorgängeranalysen vorliegt. Hiermit kann eine Filterfunktion realisiert werden, die den Vertrauensbereich der abgetasteten Signalwerte bewertet. Innerhalb der Regressionsbereiche (801), (802) werden lokale Regressionsbereiche gebildet, die eine Teilmenge der ursprünglichen Bereiche sind und deren obere Grenze das neu abgetastete Wertepaar bildet. Es werden entsprechend lokale Regressionsgerade gebildet. Weicht deren Steigung von der erwarteten Steigung ab, so wird das zuletzt abgetastete Wertepaar schwächer in der Regressionsanalyse gewichtet oder sogar verworfen. Der Signalflussplan der Auswertung ist in Figur 9 angegeben.

25

30

35

5

10

15

20

Zusammenfassend kann gesagt werden, dass zur Bestimmung des Kupplungspunktes ein Kalibrierungsprozess durchgeführt wird. Es ist ein kaskadierter Drehzahl- Stromregler im Einsatz. Der Stellmotor GM durchläuft teils drehzahlgeregelt, teils spannungsgesteuert bzw. stromgesteuert den gesamten Stellbereich. Der Durchlauf wird drehzahlgeregelt gestartet. Ab einer vorgegebenen Schneckenradposition werden die Reglerstellgrößen eingefroren (Modus 1: Stromregler deaktiviert, Modus 2 Stromregler aktiv, Drehzahlregler deaktiviert).

Es werden die Signalverläufe Modus 1: Strom als Funktion der Schneckenradposition und Schneckenraddrehzahl als Funktion

WO 2005/005852 PCT/DE2004/001269

der Schneckenradposition, Modus 2 nur Schneckenraddrehzahl als Funktion der Schneckenradposition aufgenommen.

Es existiert ein fest vorgegebener Regressionsbereich innerhalb des Stellerleerweges. Hier werden die Signalverläufe einer linearen Regression unterzogen. Die Regressionsgeraden für Drehzahl und Strom werden rekursiv bestimmt.

Es existiert ein zweiter Regressionsbereich jeweils abhängig von Schneckenraddrehzahl bzw. Motorstrom.

Hier werden erneut die Signalverläufe einer linearen Regression unterzogen.

Die lokalen Steigungen werden innerhalb kleinerer Teilintervalle deren Obergrenze das aktuell abgetastete Datenpaar ist,
durch lineare Regression bestimmt. Der Vergleich der lokalen
Steigung mit der zur erwarteten Steigung, z. B. aus Vorgängerkalibrierungen, bestimmt den Gewichtungsfaktor mit der die
neuen Wertepaare in die Hauptregression eingehen.

Nach durchlaufen der zweiten Regressionsbereiche wird hierfür die Regressionsgerade berechnet.

Es wird der Schnittpunkt der beiden Regressionsgeraden pro Signalverlauf (Modus abhängig) berechnet.

Der Kupplungspunkt (Kisspunkt) ist der Schnittpunkt der zwei Regressionsgeraden.

5

10

15

20

5

15

20

25

30

35

### 10 Ansprüche

- 1. Verfahren zur Bestimmung des Kupplungspunktes einer mittels einer Stellvorrichtung betätigbaren Kupplung (MSK), insbesondere einer in einem Verteilergetriebe eines Kraftfahrzeuges mit Allradantrieb angeordneten Kupplung, welche Stellvorrichtung einen mittels einer Steuervorrichtung (508) elektrisch antreibbaren Stellmotor (GM) aufweist, der ausgangsseitig ein Motordrehmoment und eine Motordrehzahl bereitstellt und in Wirkverbindung mit einem die Kupplung (MSK) betätigenden Stellmechanismus (102,103,104) steht, wobei die Drehwinkelstellung an der Motorausgangseite oder eine daraus abgeleitete Größe erfasst wird, dadurch gekennzeichnet, dass zur Bestimmung des Kupplungspunktes der Stellmotor (GM) von der Steuervorrichtung (508) willkürlich derart betätigt wird, dass die Kupplung (MSK) eingerückt wird und dass bei Erreichen einer vorgebbaren Drehwinkelstellung (s1) des Stellmotors oder der daraus abgeleiteten Größe
- in einem ersten Betriebsmodus der Stellmotor (GM) von der Steuervorrichtung mit einer konstanten Spannung beaufschlagt wird und gleichzeitig die Motordrehzahl in Abhängigkeit von der Drehwinkelstellung und insbesondere zusätzlich der Motorstrom in Abhängigkeit von der Drehwinkelstellung erfasst wird
- und/oder in einem zweiten Betriebsmodus der Stellmotor
   (GM) von der Steuervorrichtung mit einem konstanten Strom

**WO 2005/005852** ~ 9 -

5

10

25

30

35

beaufschlagt wird und die Motordrehzahl in Abhängigkeit von der Drehwinkelstellung erfasst wird,

und dass aus den erfassten, von der Drehwinkelstellung abhängigen Werten der Motordrehzahl und insbesondere zusätzlich aus den erfassten, von der Drehwinkelstellung abhängigen Werten des Motorstromes der Kupplungspunkt ermittelt wird.

- 2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass bis zum Erreichen der vorgebbaren Drehwinkelstellung (s1) des Stellmotors (GM) oder der daraus abgeleiteten Größe der Stellmotor drehzahlgeregelt angesteuert wird.
- 3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet,
  dass eine in Kaskadenschaltung geschaltete StromreglerDrehzahlreglereinheit (506,507) vorgesehen ist, und dass in
  dem ersten Betriebsmodus die Stellgröße des Stromreglers
  (506) konstant geschaltet wird und/oder in dem zweiten Betriebsmodus die Stellgröße des Drehzahlreglers (507) konstant geschaltet wird.
  - 4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass die Bestimmung des Kupplungspunktes von der Steuervorrichtung im Stillstand des Kraftfahrzeuges durchgeführt wird.
  - 5. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass aus den erfassten von der Drehwinkelstellung abhängigen Werten der Motordrehzahl und/oder des Motorstromes der Kupplungspunkt durch Regression ermittelt wird.
  - 6. Verfahren nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, dass zwei Regressionsbereiche (801,802) vorgegeben sind, von denen ein erster Regressionsbereich (801) im Leerweg des Stellmechanismus liegt und ein zweiter Regressionsbereich (802) im Stelllastbereich des Stellmechanismus liegt, in dem

WO 2005/005852 - 10 -

geraden ermittelt wird.

geleiteten Größe

der Stellmechanismus gegen das von der Kupplung erzeugten Stelllastmoment angetrieben wird, und dass der Kupplungspunkt als Schnittpunkt der beiden aufgefundenen Regressions-

5

10

15

20

7. System zur Bestimmung des Kupplungspunktes einer mittels einer Stellvorrichtung betätigbaren Kupplung (MSK) eines Kraftfahrzeuges, insbesondere einer in einem Verteilergetriebe eines Kraftfahrzeuges mit Allradantrieb angeordneten Kupplung, welche Stellvorrichtung einen mittels einer Steuervorrichtung (508) elektrisch antreibbaren Stellmotor (GM) aufweist, der ausgangsseitig ein Motordrehmoment und eine Motordrehzahl bereitstellt und in Wirkverbindung mit einem die Kupplung (MSK) betätigenden Stellmechanismus (102,103, 104) steht, wobei die Drehwinkelstellung an der Motorausgangsseite oder eine daraus abgeleitete Größe erfasst wird, dadurch gekennzeichnet, dass zur Bestimmung des Kupplungspunktes der Stellmotor (GM) von der Steuervorrichtung (508) willkürlich derart betätigt wird, dass die Kupplung (MSK) eingerückt wird und dass bei Erreichen einer vorgebbaren Drehwinkelstellung (s1) des Stellmotors oder der daraus ab-

25

- in einem ersten Betriebsmodus der Stellmotor (GM) von der Steuervorrichtung mit einer konstanten Spannung beaufschlagt wird und gleichzeitig die Motordrehzahl in Abhängigkeit von der Drehwinkelstellung und insbesondere zusätzlich der Motorstrom in Abhängigkeit von der Drehwinkelstellung erfasst wird

30

 und/oder in einem zweiten Betriebsmodus der Stellmotor (GM) von der Steuervorrichtung mit einem konstanten Strom beaufschlagt wird und die Motordrehzahl in Abhängigkeit von der Drehwinkelstellung erfasst wird,

35

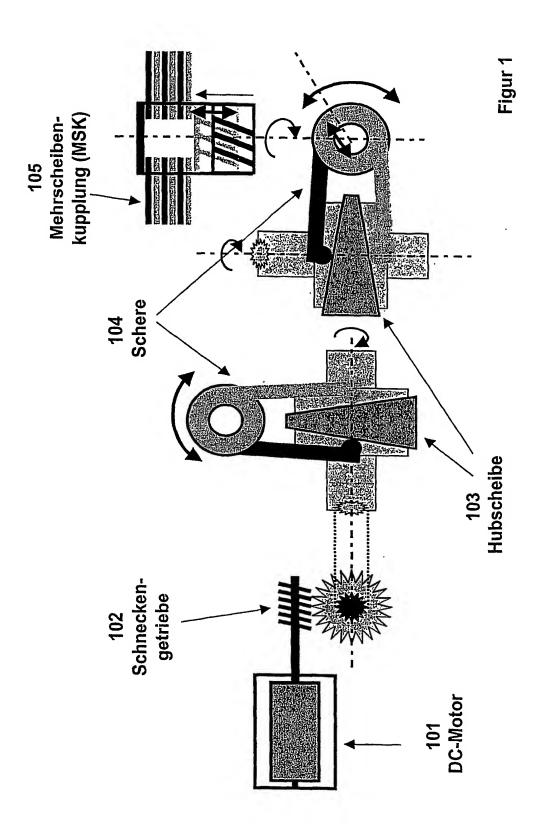
und dass aus den erfassten, von der Drehwinkelstellung abhängigen Werten der Motordrehzahl und insbesondere zusätzlich aus den erfassten, von der Drehwinkelstellung abhängi5

10

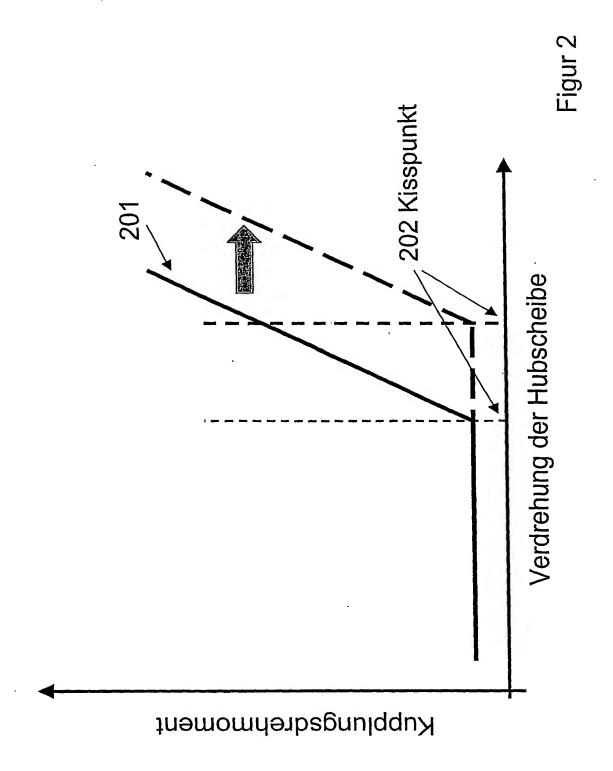
15

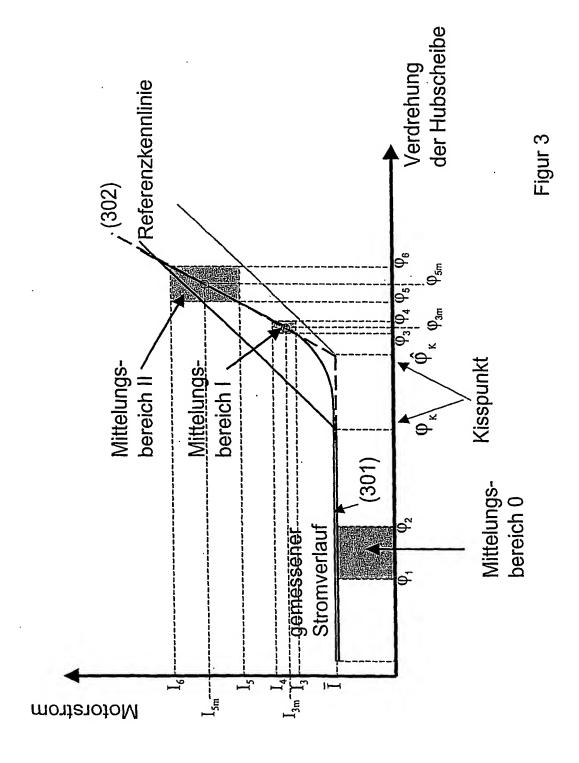
gen Werten des Motorstromes der Kupplungspunkt ermittelt wird.

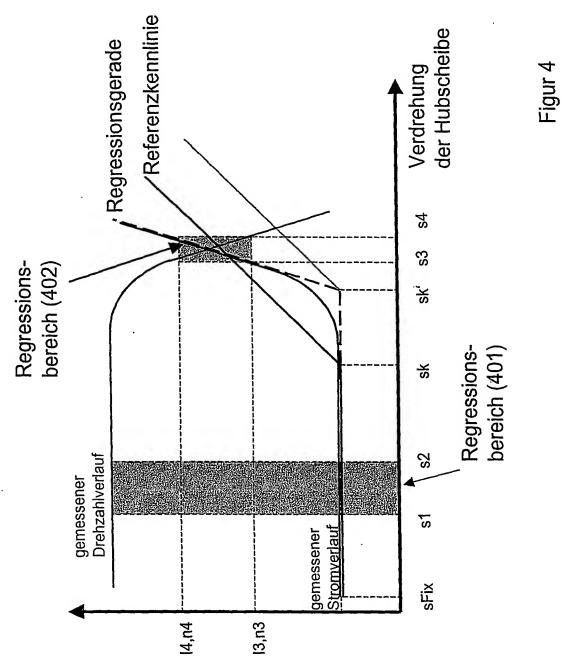
- 8. System nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass eine in Kaskadenschaltung geschaltete StromreglerDrehzahlreglereinheit (506,507) vorgesehen ist, und dass in dem ersten Betriebsmodus die Stellgröße des Stromreglers (506) konstant geschaltet wird und/oder in dem zweiten Betriebsmodus die Stellgröße des Drehzahlreglers (507) konstant geschaltet wird.
  - 9. System nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass die Bestimmung des Kupplungspunktes von der Steuervorrichtung im Stillstand des Kraftfahrzeuges durchgeführt wird.



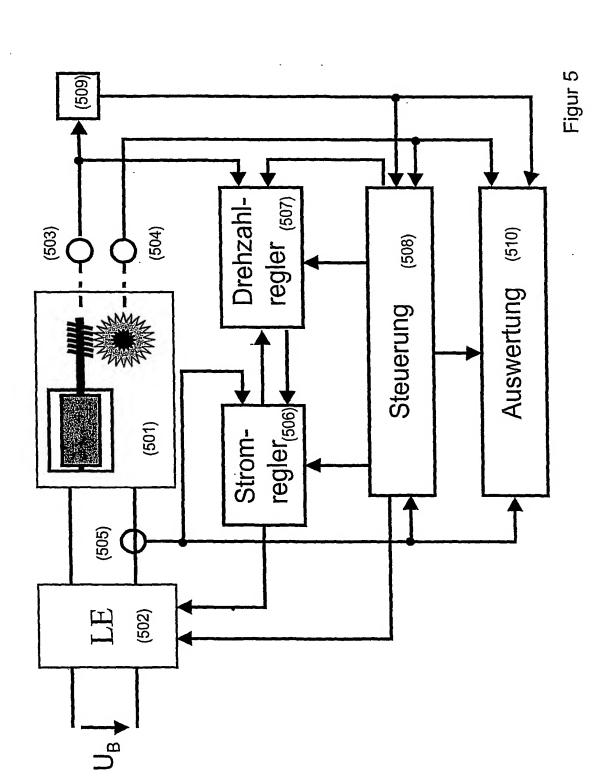


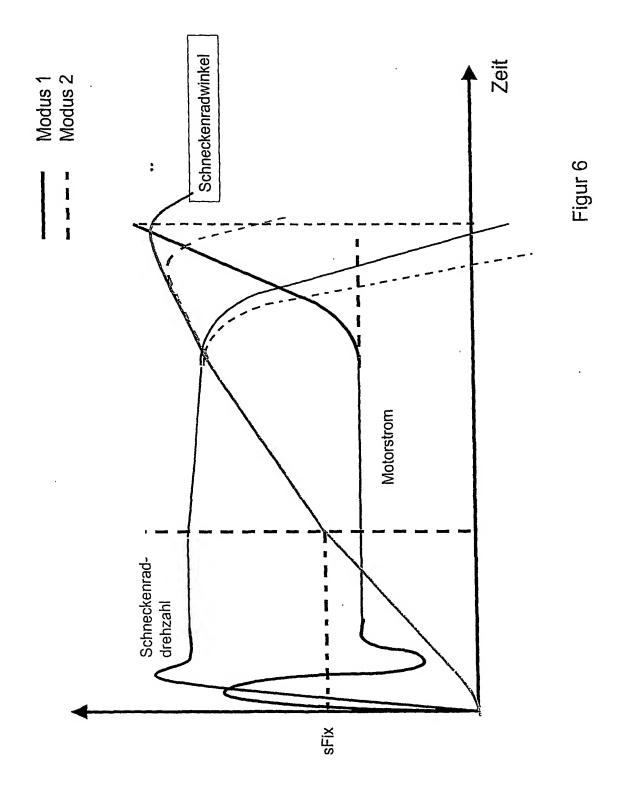


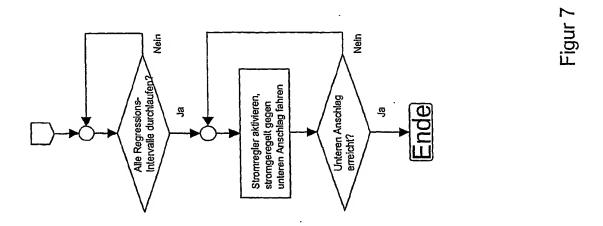


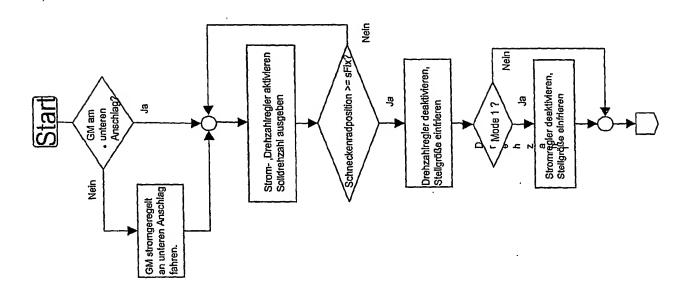


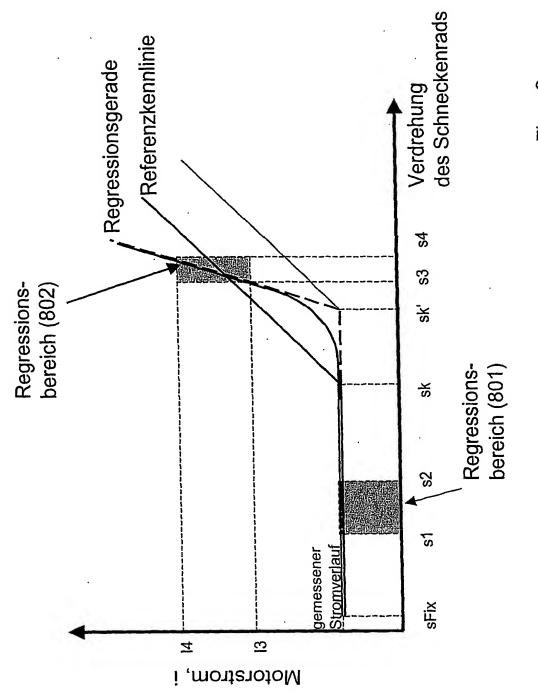
Motorstrom, i Schneckenraddrehzahl, n



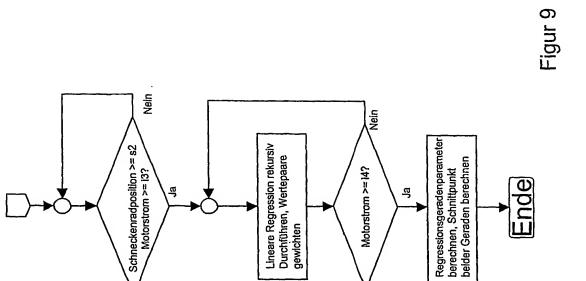


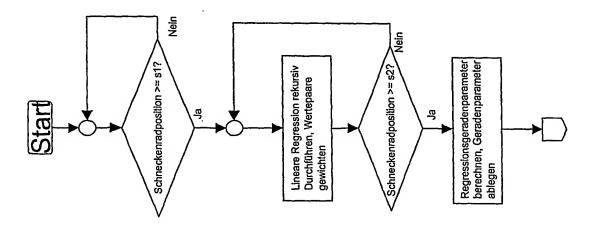






Figur 8





## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No PC17DE2004/001269

			FC1/DE2004/	001209
A. CLASSIF IPC 7	FICATION OF SUBJECT MATTER F16D48/06			
	o International Patent Classification (IPC) or to both national classificat	ion and IPC		
	SEARCHED			
Minimum do IPC 7	cumentation searched (classification system followed by classification F16D B60K	n symbols)		
	ion searched other than minimum documentation to the extent that su			rched
Electronic da	ata base consulted during the international search (name of data bas	e and, where practica	l, search terms used)	
	ternal, PAJ, WPI Data			
	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Category •	Citation of document, with indication, where appropriate, of the rele	vant passages		Relevant to daim No.
A	DE 44 33 825 A (FICHTEL & SACHS AG) 4 April 1996 (1996-04-04) the whole document		1,7	
A	DE 101 59 267 A (LUK LAMELLEN & KUPPLUNGSBAU) 20 June 2002 (2002-abstract; figures 1-3		1,7	
А	WO 02/18814 A (LUK LAMELLEN & KUP; JAEGER THOMAS (DE); BERGER REIN (DE)) 7 March 2002 (2002-03-07) page 1, paragraphs 1,5 page 3, paragraph 1 page 7, paragraph 1 figures 3,4	PLUNGSBAU HARD		1,7
	ther documents are listed in the continuation of box C.	χ Patent family	members are listed in	annex,
"T" later document published after the International filing of the actual completion of the International filing date but later than the priority date claimed  "T" later document published after the International filing of the actual completion of the International filing date but later than the priority date claimed  "T" later document published after the International filing of the actual completion of the actual completion of the actual completion of the International search  "T" later document published after the International filing or priority date and not in conflict with the application or priority date of another claimed invegicle to und		he application but only underlying the alimed invention be considered to ument is taken alone alimed invention entive step when the pother such docusto a person skilled		
	26 October 2004	03/11/		
Name and mailing address of the ISA  European Patent Office, P.B. 5618 Patentlaan 2  NL – 2280 HV Rijswijk  Tel. (+31–70) 340–2040, Tx. 31 651 epo nl,  Fax: (+31–70) 340–3016		Authorized officer Clasen, M		

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

information on patent family members

Internal Application No PC1/DE2004/001269

					•
Patent document dted in search report		Publication date		Patent family member(s)	Publication date
DE 4433825	A	04-04-1996	DE ES FR GB KR US	4433825 A1 2124655 A1 2724879 A1 2293426 A ,B 192605 B1 5678673 A	04-04-1996 01-02-1999 29-03-1996 27-03-1996 15-06-1999 21-10-1997
DE 10159267	A	20-06-2002	DE BR FR IT US	10159267 A1 0106114 A 2818342 A1 MI20012642 A1 2002128763 A1	20-06-2002 13-08-2002 21-06-2002 13-06-2003 12-09-2002
WO 0218814	Α	07-03-2002	AU WO DE DE FR IT	7958301 A 0218814 A1 10138725 A1 10193648 D2 2813360 A1 MI20011822 A1	13-03-2002 07-03-2002 14-03-2002 12-06-2003 01-03-2002 28-02-2002

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen
PC17DE2004/001269

			PC17DE2004	/001269	
A. KLASSIF IPK 7	FIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES F16D48/06				
Nach der Inte	emationalen Patentkiassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassi	ifikation und der IPK			
B. RECHER	ICHIERTE GEBIETE				
IPK 7	ter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole F16D B60K	•)			
Recherchiert	te aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, sow	elt diese unter die rech	erchierten Gebiete	fallen	
t .	r Internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Nat	me der Datenbank und	evtl. verwendete S	uchbegriffe)	
EFU-111	ternal, PAJ, WPI Data				
C. ALS WE	SENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN	<del></del>			
Kategorie°	nden Telle	Betr. Anspruch Nr.			
<b>.</b>					
A	DE 44 33 825 A (FICHTEL & SACHS AG 4. April 1996 (1996-04-04)	G)		1,7	
	das ganze Dokument				
Α	DE 101 59 267 A (LUK LAMELLEN &			1,7	
	KUPPLUNGSBAU) 20. Juni 2002 (2002-	-06-20)		<b>-</b> ,,	
	Zusammenfassung; Abbildungen 1-3				
Α	WO 02/18814 A (LUK LAMELLEN & KUPI ; JAEGER THOMAS (DE); BERGER REINI	PLUNGSBAU		1,7	
	(DE)) 7. März 2002 (2002-03-07)	паки	;		
	Seite 1, Absätze 1,5 Seite 3, Absatz 1				
	Seite 7, Absatz 1				
	Abbildungen 3,4			!	
entr	itere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu nehmen	X Siehe Anhang	Patentfamilie		
"A" Veröffe	re Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :  entlichung, die den aligemeinen Stand der Technik definiert, nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist	oder dem Phornais	saatum veröffentlich	internationalen Anmeldedatum t worden ist und mit der	
"E" älteres	r zum Verständnis des der oder der ihr zugrundeliegenden				
*X' Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erschelnen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer					
ander soli o	ren im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden der die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie	'Y' Veröffentlichung vo	n besonderer Bedei	achtet werden utung; die beanspruchte Erfindung keit beruhend betrachtet	
O' Veröffe	eführt) entlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht	werden, wenn die Veröffentlichungen	Veröffentlichung mit dleser Kategorie in	t einer oder mehreren anderen Verbindung gebracht wird und	
P Verone	PRINCIPIO, die vor dem internationalen. Anmeldedatum, aber nach	dlese Verbindung i "&" Veröffentlichung, di	iur einen Fachmann	nahellegend ist	
Datum des	Abschlusses der internationalen Recherche	Absendedatum de	s Internationalen Re	echerchenberichts	
26. Oktober 2004 03/11/2004					
Name und	Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentiaan 2	Bevollmächtigter B	Bedlensteter		
	NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,	Clasen,	М		
1	Fax: (+31-70) 340-3016	5,43611,	, ,,		

### INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentiamilie gehören

Interminales Aldenzeichen
PC1/DE2004/001269

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung		Mitglied(er) der Patentfamille	Datum der Veröffentlichung
DE 4433825	Α	04-04-1996	DE	4433825 A1	04-04-1996
			ES	2124655 A1	01-02-1999
			FR	2724879 A1	29-03-1996
			GB	2293426 A ,B	27-03-1996
			KR	192605 B1	15-06-1999
			US	5678673 A	21-10-1997
DE 10159267	A	20-06-2002	DE	10159267 A1	20-06-2002
			BR	0106114 A	13-08-2002
			FR	2818342 A1	21-06-2002
			ΙT	MI20012642 A1	13-06-2003
			US	2002128763 A1	12-09-2002
WO 0218814	A	07-03-2002	AU	7958301 A	13-03-2002
			WO	0218814 A1	07-03-2002
			DE	10138725 A1	14-03-2002
			DE	10193648 D2	12-06-2003
			FR	2813360 A1	01-03-2002
			IT	MI20011822 A1	28-02-2002